

AB

ISAACS 3-6  
Ser. No. 10/797399  
Date Filed 3/10/04



①9 BUNDESREPUBLIK  
DEUTSCHLAND



DEUTSCHES  
PATENTAMT

⑫ **Offenlegungsschrift**  
⑩ **DE 41 19 518 A 1**

⑤1 Int. Cl.<sup>8</sup>:  
**H 01 Q 15/04**  
H 01 Q 19/06  
H 01 Q 3/44  
H 01 Q 15/24  
H 01 Q 5/00

②1 Aktenzeichen: P 41 19 518.3  
②2 Anmeldetag: 13. 6. 91  
④3 Offenlegungstag: 8. 1. 98

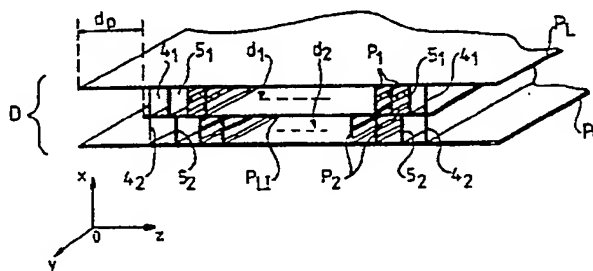
DE 41 19 518 A 1

③0 Unionspriorität:  
90 07516 15.06.90 FR  
⑦1 Anmelder:  
Thomson-CSF Radant, Les Ulis, FR  
⑦4 Vertreter:  
Prinz und Kollegen, 81241 München

⑦2 Erfinder:  
Chekroun, Claude, Gif sur Yvette, FR

⑤4 Multiband-Mikrowellenlinse und ihre Anwendung bei einer Antenne mit elektronischer Verschwenkung

⑤7 Eine Mikrowellenlinse der in der FR-PS 2469808 beschriebenen Art ist zum Betrieb in wenigstens zwei Frequenzbändern weitergebildet. Zu diesem Zweck ist jeder Phasenschieber-Kanal (D) der Linse in wenigstens zwei Unterkanäle ( $d_1$ ,  $d_2$ ) unterteilt, von denen jeder einem der Frequenzbänder der Linse zugeordnet ist. Jeder Unterkanal enthält außer den Phasenschieber-Tafeln ( $P_1$ ,  $P_2$ ), die aneinandergefügt sind, Diplexer-Mittel ( $4_1$ ,  $4_2$ ) und Impedanz-Anpassungsmittel ( $5_1$ ,  $5_2$ ) an jedem seiner Enden. Eine solche Linse ist für die Ausbildung einer Multiband-Antenne für elektronische Verschwenkung geeignet.



DE 41 19 518 A 1

Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen

BUNDESDRUCKEREI 11. 97 702 062/5

13/26

Die Erfindung betrifft eine Multiband-Mikrowellenlinse, also eine Linse für den Betrieb in mehreren Frequenzbändern. Gegenstand der Erfindung ist ferner die Anwendung einer solchen Linse beim Aufbau einer Antenne mit elektronischer Verschwenkung.

Es ist bekannt, beispielsweise zur Herstellung einer Antenne mit elektronischer Verschwenkung, eine Mikrowellenlinse zu verwenden, die aus Platten oder Tafeln besteht, welche eine Phasenverschiebung der sie durchquerenden elektromagnetischen Welle bewirken. Jede dieser Platten oder Tafeln enthält mit Dioden versehene Drähte, die zueinander parallel sind. Die Steuerung des Zustandes der Dioden, gesperrt oder stromleitend, bewirkt eine Veränderung der Phasenverschiebung, die der auftreffenden Welle aufgegeben wird, um eine elektronische Verschwenkung zu bewirken.

Eine solche Antenne ist beispielsweise in der FR-PS 2 469 808 beschrieben. Ihr Funktionsprinzip ist in Fig. 1 der beigelegten Zeichnung veranschaulicht. Fig. 1a zeigt eine auseinandergezogene Teilansicht, und Fig. 1b eine Draufsicht in der Ebene des elektrischen Feldes.

In Fig. 1a sind drei einander überlagerte Tafeln  $P_1$ ,  $P_2$  und  $P_3$  in derselben Ebene dargestellt. Jede dieser Tafeln besteht aus einem dielektrischen Träger 1, an dem parallele Drähte 2 angeordnet sind, die jeweils Dioden 3 tragen. Bei dem in der Figur gezeigten Beispiel trägt jeder Draht zwei Dioden. Die Dioden sind im gleichen Sinne geschaltet. Die mit Dioden versehenen Drähte 2 sind durch Leiter 7 verbunden, die zu ihnen im wesentlichen senkrecht verlaufen und zur Steuerung des Leitungszustandes der Dioden (leitend oder gesperrt) verwendet werden. In jeder Tafel werden alle Dioden gleichzeitig und in gleicher Weise über die Leiter 7 durch Spannungen angesteuert, die ausreichen, um sie in den leitenden oder gesperrten Zustand zu bringen. Die Tafeln sind von leitfähigen Platten umgeben und durch sie getrennt, die zu ihnen senkrecht verlaufen und mit  $P_{L1}$ ,  $P_{L2}$ ,  $P_{L3}$  und  $P_{L4}$  bezeichnet sind.

In Fig. 1b sind mehrere Tafeln  $P_1$ ,  $P_2$  und  $P_3$  jeweils durch P bezeichnet und in Kanälen angeordnet, die durch die Platten gebildet und mit  $P_L$  bezeichnet sowie jeweils zu zweit verwendet sind. Die Gesamtheit von Tafeln P desselben Kanals bildet einen Phasenschieber ( $D_1$ ,  $D_2$ ,  $D_3$ ...). Der aus mehreren solchen Phasenschiebern bestehende Stapel bildet eine aktive Mikrowellenlinse, die von einer Quelle S (Fig. 1a) angestrahlt wird. Diese Quelle S liefert eine elektromagnetische Welle, deren elektrisches Feld E senkrecht zu den Platten  $P_L$  steht. Als Beispiel ist in Fig. 1b ein Stapel von fünf Phasenschiebern zugleich mit der Richtung des elektrischen Feldes (Pfeil E) der auftreffenden Welle (Pfeil 10) und der durchgelassenen Welle (Pfeil 20) gezeigt; letztere wird bezüglich der auftreffenden Welle abgelenkt.

Da die Tafeln P unabhängig voneinander angesteuert werden, kann die Phasenverschiebung, welche sie der sie durchquerenden Welle erteilen, von Tafel zu Tafel verschieden sein. Durch Aneinanderfügen mehrerer Tafeln hintereinander in demselben Kanal auf dem Weg der Mikrowelle können Phasenverschiebungen von 0 bis  $360^\circ$  in Stufen erzielt werden, deren Größe von der Anzahl der aneinandergefügteten Tafeln abhängt. Durch Aufeinanderstapeln mehrerer solcher Phasenschieber kann eine elektronische Verschwenkung in einer Ebene parallel zu dem elektrischen Feld E erzielt werden.

Bei manchen Anwendungen ist es erforderlich, diesel-

be Antenne in wenigstens zwei verschiedenen Frequenzbändern zu betreiben, insbesondere aus folgenden Gründen:

- gewisse Optimierungen von Parametern sind in manchen Fällen miteinander unvereinbar, während bei Verwendung von mehreren verschiedenen Frequenzbändern die Optimierungen getrennt vorgenommen werden können; dies ist insbesondere für die Mehrdeutigkeit oder die Geschwindigkeits- oder Winkelauflösung der Fall;
- durch Ausdehnung des Frequenzbereiches, in welchem die Antenne betrieben wird, kann deren Immunität gegenüber Störquellen verbessert werden;
- da die sogenannten getarnten Ziele im allgemeinen nur innerhalb von einem relativ schmalen Frequenzbereich getarnt sind, können sie bei Verwendung von mehreren Frequenzbändern besser erfaßt werden;
- durch die Verwendung von mehreren Frequenzbändern können Mehrdeutigkeiten aufgelöst werden, die auf dem Bildeffekt beruhen, also der Erzeugung eines Bildes vom Ziel aufgrund von Reflexionen der von der Antenne gesendeten Wellen am Boden oder am Meer.

Gegenstand der Erfindung ist eine Mikrowellenlinse der in der obengenannten Druckschrift angegebenen Art, die dahingehend weitergebildet ist, daß sie in wenigstens zwei Frequenzbändern betrieben werden kann.

Gemäß der Erfindung ist jeder Phasenschieberkanal der Linse in wenigstens zwei Unterkanäle unterteilt, von denen jeder einem Betriebsfrequenzband der Antenne zugeordnet ist. Jeder Unterkanal enthält außer den aneinandergefügteten Phasenschiebertafeln zusätzlich Diplexer-Einrichtungen und Impedanzanpassungs-Einrichtungen an jedem seiner Enden.

Weitere Merkmale und Vorteile der Erfindung ergeben sich aus der folgenden Beschreibung und aus der Zeichnung, auf die Bezug genommen wird. In der Zeichnung zeigen:

Fig. 1a und 1b, die bereits erwähnt wurden, schematische Darstellungen zur Erläuterung des Standes der Technik nach der eingangs genannten Druckschrift;

Fig. 2 eine schematische Darstellung einer Ausführungsform der Multiband-Antenne nach der Erfindung;

Fig. 3 eine Ausführungsform eines Phasenschieberkanals, der in der Struktur nach Fig. 2 verwendet wird;

Fig. 4 eine Ausführungsvariante der Fig. 3;

Fig. 5a und 5b eine Ausführungsform der Diplexer- und Anpassungseinrichtungen bei bestimmten Unterkanälen der Linse nach der Erfindung;

Fig. 6a und 6b eine Ausführungsform der Diplexer- und Anpassungseinrichtungen, die bei weiteren Unterkanälen der Linse nach der Erfindung verwendet werden;

Fig. 7a und 7b eine Ausführungsform der Diplexer- und Anpassungseinrichtungen, die bei den Unterkanälen der Linse nach der Erfindung verwendet werden; und

Fig. 8 eine Ausführungsform der erfindungsgemäßen Multiband-Antenne.

In den verschiedenen Figuren werden einander entsprechende Elemente mit gleichen Bezugszeichen bezeichnet.

Zur Vereinfachung der Beschreibung der Antenne, worin die erfindungsgemäße Linse verwendet wird,

wird der Sendebetrieb angenommen, wobei es sich versteht, daß die Antenne im Empfangsbetrieb analog arbeitet.

Die in Fig. 2 schematisch dargestellte Ausführungsform der erfindungsgemäßen Antenne ist beispielshalber für den Betrieb in zwei Frequenzbändern ausgelegt. Sie besteht aus einer Mikrowellenlinse L, die durch Send-/Empfangs-Einrichtungen (Quelle) S angestrahlt wird, von denen die elektromagnetische Mikrowellenenergie ausgeht.

Die Quelle S enthält Einrichtungen zum Aussenden einer Mikrowelle bei einer ersten Frequenz  $F_1$ , die innerhalb des Frequenzbandes  $\Delta F_1$  variieren kann, sowie Einrichtungen zum Aussenden einer Mikrowelle mit einer zweiten Frequenz  $F_2$ , die ihrerseits innerhalb eines Frequenzbandes  $\Delta F_2$  variieren kann. Die beiden Frequenzbänder  $\Delta F_1$  und  $\Delta F_2$  sind vorzugsweise durch einen Abstand voneinander getrennt.

Diese Frequenzen  $F_1$  und  $F_2$  können prinzipiell von beliebigen bekannten Einrichtungen ausgehen. Bei der in Fig. 2 gezeigten Ausführungsform gehen sie von zwei Schlitz-Wellenleitern  $G_1$ ,  $G_2$  aus. Diese Wellenleiter sind in Richtung der Achse Ox aufeinander gestapelt. Sie strahlen die Energie entlang der Achse Oz (senkrecht zur Achse Ox) über Schlitze F ab, die parallel zur Achse Oy (senkrecht zu den vorgenannten Achsen) ausgebildet sind.

Die Linse L ist analog zu der in den Fig. 1a und 1b gezeigten ausgebildet, mit dem Unterschied jedoch, daß jeder Phasenschieberkanal D in zwei Unterkanäle  $d_1$ ,  $d_2$  unterteilt ist.

Insbesondere besteht die Linse L aus einem Stapel von Phasenschieberkanälen D, die in Richtung der Achse Ox aufeinander folgen und durch leitfähige Platten  $P_L$  getrennt sind, welche parallel zur Ebene yOz sind. Die Phasenschieber-Tafeln sind innerhalb der Kanäle parallel zur Ebene xOy angeordnet.

Die Fig. 3 zeigt im einzelnen eine Ausführungsform eines Phasenschieberkanals D nach Fig. 2.

Zwischen den beiden Platten  $P_L$ , welche den Kanal D abgrenzen, ist eine dritte leitfähige Platte  $P_{LI}$  angeordnet, die als Zwischenplatte bezeichnet wird und parallel zu den vorgenannten Platten liegt. Diese Zwischenplatte  $P_{LI}$  kann im halben Abstand oder in einem anderen Abstand zwischen den Platten  $P_L$  angeordnet sein. Bei einer bevorzugten Ausführungsform ist die Zwischenplatte  $P_{LI}$  kleiner als die Platten  $P_L$ , beispielsweise um das Abstandsmaß  $d_p$  in der Größenordnung einer Wellenlänge bei der niedrigsten Betriebsfrequenz, um zu vermeiden, daß die Anpassung an der Eintrittsfläche der Linse L gestört wird. Jeder Unterkanal ist somit durch eine der Platten  $P_L$  und die Zwischenplatte  $P_{LI}$  abgegrenzt.

Die Phasenschiebertafeln sind im Inneren jedes Unterkanals angeordnet und so platziert und dimensioniert, daß sie in folgender Weise betrieben werden:

- die Tafeln  $P_1$  im Unterkanal  $d_1$  bei der Frequenz  $F_1$ ;
- die Tafeln  $P_2$  im Unterkanal  $d_2$  bei der Frequenz  $F_2$ ;

Jeder Unterkanal  $d_1$  und  $d_2$  enthält ferner an jedem seiner Enden Diplexer-Einrichtungen ( $4_1$  bzw.  $4_2$ ) sowie Impedanzanpassungs-Einrichtungen ( $5_1$  bzw.  $5_2$ ).

Im Betrieb wird die Linse L nach Fig. 2 durch die zwei Wellenleiter  $G_1$  und  $G_2$  angestrahlt, und zwar gleichzeitig oder auch nicht gleichzeitig. Die Diplexer  $4_1$  und  $4_2$

haben die Aufgabe, dafür zu sorgen, daß sich in dem Unterkanal  $d_1$  nur die Energie der Frequenz  $F_1$  und in dem Unterkanal  $d_2$  nur die der Frequenz  $F_2$  ausbreitet. Zu diesem Zweck bildet jeder Diplexer  $4_1$ ,  $4_2$  einen Mikrowellenkreis, der vorzugsweise auf einem dielektrischen Träger ausgebildet ist, welcher parallel zu den Tafeln  $P_1$  oder  $P_2$  liegt und maximale Transparenz für eine der Frequenzen ( $F_1$  bzw.  $F_2$ ) aufweist, bei maximalem Reflexionsvermögen für die andere Frequenz ( $F_2$  bzw.  $F_1$ ). Die Impedanzanpassungs-Einrichtungen  $5_1$  und  $5_2$  haben die Aufgabe, für jeden Unterkanal dafür zu sorgen, daß die Fehlanpassung aufgrund der Reflexion von Energie am anderen Unterkanal kompensiert wird. Sie sind vorzugsweise analog zu den Diplexern  $4_1$ ,  $4_2$  ausgebildet, bestehen also aus einem Mikrowellenkreis auf einem dielektrischen Träger, der parallel zu den Tafeln  $P_1$  und  $P_2$  ist.

Da ferner die Energie an der einen oder anderen Endfläche der Linse auftreffen kann, enthält jeder Unterkanal diese Einrichtungen  $4_1$  bzw.  $4_2$  sowie  $5_1$  bzw.  $5_2$  an jedem seiner Enden.

Durch die Erfindung wird also eine Antenne mit elektronischer Verswenkung in der Ebene xOz zur Verfügung gestellt, die in zwei verschiedenen Frequenzbändern  $\Delta F_1$  und  $\Delta F_2$  arbeiten kann.

Es ist zu beachten, daß diese Doppelband-Funktion einfach dadurch ermöglicht wird, daß die Phasenschieberkanäle doppelt ausgeführt werden. Die Funktion kann auf n Frequenzbänder erweitert werden, wobei n größer als 2 sein kann, indem eine Aufteilung jedes Phasenschieberkanals in n Unterkanäle erfolgt; die Struktur von aufeinander gestapelten Phasenschieberkanälen ist nämlich in den Abmessungen keinen Beschränkungen unterworfen.

Die Ansteuerung der Phasenschiebertafeln  $P_1$  und  $P_2$  kann voneinander vollkommen unabhängig erfolgen, so daß die Strahlungsbündel verschiedener Frequenz in verschiedene Richtungen abgelenkt werden können, und dies zu verschiedenen Zeitpunkten. Da ferner die Ansteuerung und die Funktion der Unterkanäle voneinander unabhängig sind, kann auch die Anzahl von Phasenschiebertafeln der verschiedenen Kanäle unterschiedlich sein, also verschieden für die Unterkanäle  $d_1$  und die Unterkanäle  $d_2$ .

Die Fig. 4 zeigt eine Ausführungsvariante der in Fig. 3 gezeigten Anordnung, worin die Diplexer und die Impedanzanpassungseinrichtungen durch denselben Mikrowellenkreis verwirklicht sind.

Bei dieser Ausführungsform ist wiederum ein Phasenschieberkanal D in zwei Unterkanäle  $d_1$  und  $d_2$  unterteilt. Jeder Unterkanal ( $d_1$ ,  $d_2$ ) enthält zwei Phasenschieber-Tafeln  $P_1$ ,  $P_2$ ; an jedem seiner Enden ist eine Einrichtung  $6_1$  bzw.  $6_2$  vorhanden, die sowohl die Funktion des Diplexers 4 als auch die der Impedanzanpassungseinrichtung 5 nach Fig. 3 erfüllt. Diese Einrichtungen sind auch hier vorzugsweise durch einen Mikrowellenkreis gebildet, den ein dielektrischer Träger aufnimmt, welcher parallel zu den Phasenschieber-Tafeln  $P_1$ ,  $P_2$  angeordnet ist.

Die Fig. 5a zeigt eine Ausführungsform der Diplexer- und Anpassungseinrichtungen  $6_1$  in dem Unterkanal  $d_1$  der erfindungsgemäßen Linse; diese Einrichtung soll nur die Frequenz  $F_1$  durchlassen, von der angenommen wird, daß sie unterhalb der Frequenz  $F_2$  liegt.

Die Einrichtungen  $6_1$  enthalten ein dielektrisches Substrat 11, auf dem, beispielsweise durch Metallisierung, zwei Leiterstreifen 51, 52 im wesentlichen parallel zueinander aufgebracht sind, welche eine Blende bilden

und zwischen denen Kapazitäten 13 mittels Drähten 12 parallelgeschaltet sind. Beispielsweise sind die Drähte 12 gleichzeitig auf dem Substrat 11 aufgedruckt, und die Kapazitäten 13 sind durch Ablagerung von Leitern senkrecht zu den Drähten 12 einander gegenüberliegend ausgebildet. Im letzteren Falle hängt die Größe der Kapazität von der Länge  $c$  der abgelagerten Leiter ab. Das Substrat 11 ist von metallischen Platten  $P_L$  und  $P_{L1}$  umgeben, die im wesentlichen senkrecht zu seiner Ebene stehen.

Zur Erleichterung des Verständnisses der Figur ist die Oberfläche der verschiedenen Leiter (nicht geschnitten dargestellt) gestrichelt.

Die Fig. 5b zeigt das Ersatzschaltbild der Anordnung nach Fig. 5a für Frequenzen im Mikrowellenbereich.

Die Mikrowelle wird zwischen den Anschlüssen  $B_1$  und  $B_2$  empfangen. Sie trifft auf zwei in Reihe liegende Kapazitäten  $C_0$  und  $C_1$ , die diese Anschlüsse überbrücken. Die Kapazität  $C_0$  ist die Linienkapazität für die Entkopplung zwischen den Streifen 51 und 52 sowie den Platten  $P_L$  und  $P_{L1}$ , die Kapazität  $C_1$  die der Irisblende 51, 52. Diese Kapazitäten hängen vom Abstand  $D_0$  zwischen den Streifen und Platten bzw.  $D_1$  zwischen den Streifen 51, 52 ab.

An die Anschlüsse der Kapazität  $C_1$  sind in Reihenschaltung eine Induktivität  $L$  und eine Kapazität  $C_{13}$  angeschlossen. Diese letztere stellt die Kapazität 13 in Fig. 5a dar. Die Induktivität  $L$  stellt die Induktivität der Drähte 12 dar, welche mit einem Faktor

$$\frac{a}{b}$$

behaftet ist, worin gilt:

- $a$  ist der Abstand zwischen zwei Kapazitäten 13;
- $b$  ist der Abstand zwischen den Platten  $P_L$  und  $P_{L1}$ ;
- $\alpha$  ist ein Koeffizient, welcher die Wechselwirkung zwischen den Drähten 12 kennzeichnet.

Die Spannung am Mikrowellenausgang wird zwischen den Anschlüssen  $B_3$  und  $B_4$  an den Anschlüssen der Kapazitäten  $C_0$  und  $C_1$  abgegriffen.

Die Werte von  $C_0$ ,  $C_1$ ,  $L$  und  $C_{13}$  sind so bestimmt, daß der Kreis 6<sub>1</sub> des Unterkanals  $d_1$ :

- für eine Mikrowelle der Frequenz  $F_2$  reflektiert;
- die Anpassung des Unterkanals  $d_1$  gewährleistet, wenn eine Mikrowelle der Frequenz  $F_1$  auftritt.

Der Reflektivitätszustand des Kreises wird in herkömmlicher Weise dadurch hergestellt, daß sein Blindleitwert ( $B_1$ ) für die Frequenz  $F_2$  gegen unendlich strebt. Die Anpassungsbedingung wird in analoger Weise dadurch erzielt, daß der Blindleitwert ( $B_1$ ) für die Frequenz  $F_1$  einen bestimmten Wert annimmt, der von dem Abstand ( $d_6$ ) des Kreises 6<sub>1</sub> am Eingang des Unterkanals abhängt, also vom Rand der Zwischenplatte  $P_{L1}$ . Wenn beispielsweise der Abstand  $d_6$  etwa gleich  $0,15 \lambda_1$  beträgt, so gilt  $B_1 \approx 0,7 \lambda_1$ , wobei  $\lambda_1$  die Wellenlänge ist, welche der Frequenz  $F_1$  entspricht.

Die Bestimmung der vorgenannten Werte führt zur Bestimmung der geometrischen Parameter  $D_0$ ,  $D_1$  und  $a$ , während der Abstand  $b$  in Abhängigkeit von den gewünschten Abstrahlungs-Kennwerten der Linse gewählt wird.

Die Fig. 6a zeigt eine Ausführungsform der Diplexer- und Anpassungseinrichtungen 6<sub>2</sub>, die in dem Unterkanal  $d_2$  der erfindungsgemäßen Linse verwendet werden und die Aufgabe haben, nur die Frequenz  $F_2$  durchzulassen.

Diese Einrichtungen 6<sub>2</sub> sind in analoger Weise zu den Einrichtungen 6<sub>1</sub> in Fig. 5a ausgebildet, enthalten also ein dielektrisches Substrat 11, auf dem beispielsweise durch Metallisierung zwei leitende Streifen 51, 52 aufgebracht sind, die im wesentlichen parallel zueinander sind und eine Irisblende bilden und zwischen denen Drähte 12 parallel angeschlossen sind, die beispielsweise ebenfalls auf dem Substrat 11 aufgedruckt sind. Das Substrat 11 ist von metallischen Platten  $P_L$  und  $P_{L1}$  umgeben, die zu seiner Ebene im wesentlichen senkrecht stehen. Im Gegensatz zu dem Kreis 6<sub>1</sub> enthält jedoch der Kreis 6<sub>2</sub> keine Kapazität an den Drähten 12.

Die Fig. 6b zeigt das Ersatzschaltbild der Fig. 6a für Frequenzen im Mikrowellenbereich.

Die Mikrowelle wird zwischen den zwei Anschlüssen  $B_1$  und  $B_2$  empfangen. Sie trifft wie zuvor auf die zwei Kapazitäten  $C_0$  und  $C_1$ , die in Reihe liegen.

An die Anschlüsse der Kapazität  $C_1$  ist die Induktivität  $L$  angeschlossen, die wie zuvor die Induktivität der Drähte 12 darstellt, welche mit dem Faktor

$$\frac{a}{b}$$

behaftet ist.

Die Werte  $C_0$ ,  $C_1$  und  $L$  werden analog zu der vorstehenden Beschreibung bestimmt, also für den Kreis 6<sub>2</sub> des Unterkanals  $d_2$ :

- entweder für Reflexion, wenn eine Mikrowelle der Frequenz  $F_1$  auftritt;
- oder für eine Anpassung des Unterkanals  $d_2$ , wenn eine Mikrowelle der Frequenz  $F_2$  auftritt.

Die Reflektivitätsbedingung des Kreises wird in gleicher Weise dadurch erhalten, daß sein Blindleitwert ( $B_2$ ) für die Frequenz  $F_1$  gegen Unendlich strebt. Die Anpassungsbedingung wird dadurch erhalten, daß der Blindleitwert  $B_2$  für die Frequenz  $F_2$  einen bestimmten Wert aufweist, welcher vom Abstand ( $d_6$ ) des Kreises 6<sub>2</sub> vom Eingang des Unterkanals abhängt.

Wenn beispielsweise  $d_6$  in der Größenordnung von  $0,15 \lambda_2$  liegt, so ist  $B_2 \approx 0,7 \lambda_2$ , worin  $\lambda_2$  die Wellenlänge entsprechend der Frequenz  $F_2$  ist.

Man bestimmt so die Werte der geometrischen Parameter  $D_0$ ,  $D_1$  und  $a$ , wenn  $b$  gegeben ist.

Die Fig. 7a zeigt eine weitere Ausführungsform der Diplexer- und Anpassungseinrichtungen, die in den Unterkanälen der erfindungsgemäßen Linse verwendet werden.

Der in Fig. 7a gezeigte Kreis stimmt vollständig mit dem nach Fig. 5a überein, mit Ausnahme der Kapazitäten 13, die durch Dioden 14 ersetzt sind.

Wenn die Dioden 14 über die leitenden Streifen 51 und 52 in Durchlaßrichtung gepolt sind, arbeitet der Kreis nach Fig. 7a in gleicher Weise wie der nach Fig. 6a. Wenn die Dioden 14 hingegen in Sperrrichtung gepolt sind, erfüllt der Kreis nach Fig. 7a die gleiche Funktion wie der nach Fig. 5a. Die Einrichtungen 6<sub>1</sub> und 6<sub>2</sub> können also durch einen einzigen Kreis gleicher Art verwirklicht werden.

Fig. 7b zeigt das Ersatzschaltbild der Fig. 7a.

Man findet dort wieder die Kapazitäten  $C_0$  und  $C_1$  in

Reihenschaltung zwischen den Anschlüssen B<sub>1</sub> und B<sub>2</sub>. An den Anschlüssen der Kapazität C<sub>i</sub> ist nunmehr eine Induktivität L' angeschlossen, die in Reihe liegt mit:

- entweder einer Kapazität C<sub>i</sub> in Reihe mit einem Widerstand R<sub>i</sub>
- oder einem Widerstand R<sub>d</sub>,

je nachdem, ob die Diode 14 in Durchlaßrichtung oder Sperrrichtung gepolt wird, was durch einen Unterbrecher 20 symbolisch dargestellt ist.

Die Induktivität L' hat folgende Form:

$$L' = L_0 \cdot \frac{a^\alpha}{b}$$

worin L<sub>0</sub> symbolisch dargestellt ist. Der Widerstand R<sub>i</sub> ist der Diodenwiderstand in ihrer Sperrrichtung, mit dem Verhältnis a/b behaftet. Der Widerstand R<sub>d</sub> ist der Durchlaßwiderstand der Diode, mit demselben Verhältnis behaftet. Schließlich ist die Kapazität C<sub>i</sub> die Kapazität des Halbleiterübergangs der Diode, mit der Verhältnis b/a behaftet.

Die Bestimmung der Parameter erfolgt wie oben erläutert, je nachdem, ob der Kreis die Einrichtungen 6<sub>1</sub> oder 6<sub>2</sub> bilden soll.

Die vorstehend für die Diplexer- und Anpassungseinrichtungen beschriebenen Ausführungsformen weisen den Vorteil auf, daß eine zu den Phasenschieber-Tafeln gleichartige Vorrichtung verwendet wird.

Die verschiedenen Tafeln, Phasenschieber, Diplexer und Anpassungseinrichtungen eines selben Unterkanals können beispielsweise auf den Platten P<sub>L</sub> oder P<sub>L1</sub> aufgeklebt werden. Bei einer Ausführungsvariante ist der Raum zwischen den Tafeln mit einem Material von geringer Dielektrizitätskonstante ausgefüllt, beispielsweise ein Polyurethanschaum, der überdies die Aufgabe erfüllt, eine mechanische Halterung zu bilden: die Tafeln werden dann einfach in die Zwischenräume eingeschoben, die in dem Schaum angebracht sind.

Fig. 8 zeigt eine weitere Ausführungsform der erfindungsgemäßen Multiband-Antenne.

Diese Antenne enthält eine Quelle S, die hier in Form von zwei Hornstrahlern ausgebildet ist, welche entlang der Achse O<sub>x</sub> eines rechtwinkligen Koordinatensystems Oxyz übereinander angeordnet sind; der eine Hornstrahler C<sub>1</sub> sendet mit der Frequenz F<sub>1</sub> und der andere C<sub>2</sub> mit der Frequenz F<sub>2</sub>. Beide Hornstrahler senden in der Richtung O<sub>z</sub>. Die Quelle S strahlt eine erste Linse L<sub>1</sub> an, die beispielsweise wie die Linse L in Fig. 2 ausgebildet ist, deren Platten P<sub>L</sub> parallel zur Ebene yO<sub>z</sub> liegen.

Parallel zu der Linse L<sub>1</sub> sind nacheinander ein Polarisations-Drehungsgitter G und eine zweite Linse L<sub>2</sub> angeordnet.

Das Gitter G gibt der Polarisation der aus der Linse L<sub>1</sub> austretenden Welle eine Drehung um 90° auf. Die Ausbildung dieses Gitters erfolgt beispielsweise gemäß der Druckschrift "Broad-Band Wide-Angle Quasi-Optical Polarization Rotators" von AMITAY und SALEH, erschienen in UIEEE TRANSACTIONS ON ANTENNAS AND PROPAGATION, Vol. AP-31, Nr. 1, Januar 1983.

Die Linse L<sub>2</sub> ist analog der Linse L<sub>1</sub> ausgebildet, jedoch um 90° verdreht, so daß ihre Platten P<sub>L</sub> parallel zur Ebene xO<sub>z</sub> sind.

Auf diese Weise wird eine Antenne mit elektronischer Verschwenkung in zwei orthogonalen Ebenen verwirk-

licht, die in zwei verschiedenen Frequenzbändern arbeiten kann.

Bei den oben beschriebenen Ausführungsformen wird die Linse der Antenne durch getrennte Mittel angestrahlt, die eine Quelle bilden; die Quelle kann aber auch jeweils in einen Unterkanal integriert sein: beispielsweise wird in jedem Kanal eine "Serpentinen"-Leitung angeordnet. Die Einrichtungen 4, 5 oder 6 sind dann auf der Seite dieser Serpentin-Leitung nicht mehr erforderlich, da diese die Anpassung gewährleisten.

## Patentansprüche

1. Mikrowellenlinse zum Empfangen einer elektromagnetischen Welle, die sich in einer ersten Richtung (O<sub>z</sub>) ausbreitet, mit mehreren Phasenschieber-Kanälen (D), die im wesentlichen entlang einer zweiten Richtung (O<sub>x</sub>), die senkrecht zu der ersten ist, aufeinandergestapelt und voneinander durch leitfähige Platten (P<sub>L</sub>) getrennt sind, die im wesentlichen senkrecht zu der zweiten Richtung (O<sub>x</sub>) sind, wobei jeder Kanal mehrere Phasenschieber-Tafeln (P) aufweist, die im wesentlichen senkrecht zur ersten Richtung (O<sub>z</sub>) angeordnet sind, wobei jede Tafel (P) leitfähige Drähte (2) trägt, die im wesentlichen parallel zu der zweiten Richtung (O<sub>x</sub>) sind und Dioden (3) tragen, wobei der Zustand der Dioden einer Tafel — stromführend oder gesperrt — eine Veränderung der Phasenverschiebung verursacht, mit welcher die Tafel die sie durchquerende Welle behaftet; dadurch gekennzeichnet, daß jeder Kanal in wenigstens zwei Unterkanäle (d<sub>1</sub>, d<sub>2</sub>) mittels einer leitfähigen Zwischenplatte (P<sub>L1</sub>) unterteilt ist, welche zwischen zwei Platten angeordnet und zu diesen im wesentlichen parallel ist, wobei diese Unterkanäle jeweils mehrere Phasenschieber-Tafeln (P<sub>1</sub>, P<sub>2</sub>) enthalten, die in solcher Weise ausgebildet und angeordnet sind, daß der erste Unterkanal bei einer ersten Frequenz (F<sub>1</sub>) und der zweite bei einer zweiten Frequenz (F<sub>2</sub>) betreibbar ist, und daß beiderseits der Phasenschieber-Tafeln auf dem Weg der elektromagnetischen Welle Diplexer- und Impedanzanpassungs-Einrichtungen angeordnet sind.
2. Linse nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Diplexer-Einrichtungen (4) jeweils durch einen Mikrowellenkreis verwirklicht sind.
3. Linse nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Impedanzanpassungs-Einrichtungen (5) mittels eines Mikrowellenkreises ausgebildet sind.
4. Linse nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Diplexer- und Impedanzanpassungs-Einrichtungen mittels desselben Mikrowellenkreises (6<sub>1</sub>, 6<sub>2</sub>) verwirklicht sind.
5. Linse nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß jeder der Mikrowellenkreise desjenigen (d<sub>1</sub>) Unterkanals, der bei der niedrigeren Frequenz (F<sub>1</sub>) arbeitet, auf einem dielektrischen Träger ausgebildet ist, welcher im wesentlichen parallel zu den Phasenschieber-Tafeln angeordnet ist und leitende Drähte (12) aufweist, die im wesentlichen parallel zu der zweiten Richtung (O<sub>x</sub>) sind, Kapazitäten (13) tragen und miteinander durch leitende Streifen (51, 52) verbunden sind, die zu ihnen im wesentlichen senkrecht sind.
6. Linse nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß jeder Mikrowellenkreis desjenigen (d<sub>2</sub>) Unterkanals, der bei der höchsten Frequenz (F<sub>2</sub>) arbeitet,

auf einem dielektrischen Träger verwirklicht ist, welcher im wesentlichen parallel zu den Phasenschieber-Tafeln ist und leitfähige Drähte (12) aufweist, die im wesentlichen parallel zu der zweiten Richtung ( $Ox$ ) und miteinander durch leitende Streifen (51, 52) verbunden sind, die zu ihnen im wesentlichen senkrecht sind.

7. Linse nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die leitfähigen Zwischenplatten ( $P_L$ ) in der ersten Richtung ( $Oz$ ) kleiner als die leitfähigen Platten ( $P_L$ ) sind.

8. Linse nach Anspruch 4, dadurch gekennzeichnet, daß jeder der Mikrowellenkreise in einem vorbestimmten Abstand ( $d_6$ ) vom Rand der Zwischenplatte angeordnet ist, welcher im wesentlichen gleich  $0,15 \lambda$  ist, worin  $\lambda$  die Wellenlänge ist, mit welcher die Ausbreitung in dem Unterkanal stattfindet.

9. Antenne mit elektronischer Verschwenkung, mit Einrichtungen (S) zum Aussenden und Empfangen einer elektromagnetischen Welle und einer Mikrowellen-Linse, die auf dem Weg dieser Welle angeordnet ist, dadurch gekennzeichnet, daß die Linse gemäß einem der vorstehenden Ansprüche ausgebildet ist und daß die Sende/Empfangs-Mittel die Ausendung und den Empfang einer elektromagnetischen Welle auf wenigstens einer der zwei Frequenzen ( $F_1$ ,  $F_2$ ) und im wesentlichen entlang der ersten Richtung ( $Oz$ ) gewährleisten.

10. Antenne nach Anspruch 9, dadurch gekennzeichnet, daß sie ferner hinter der Linse ( $L_1$ ) und parallel zu dieser angeordnet ein Polarisationsdrehungs-Gitter (G) aufweist, welches eine  $90^\circ$ -Drehung der dieses durchquerenden Welle gewährleistet, sowie eine zweite Linse ( $L_2$ ), die analog zu der ersten ausgebildet, jedoch um  $90^\circ$  gegenüber dieser verdreht ist.

Hierzu 8 Seite(n) Zeichnungen

40

45

50

55

60

65

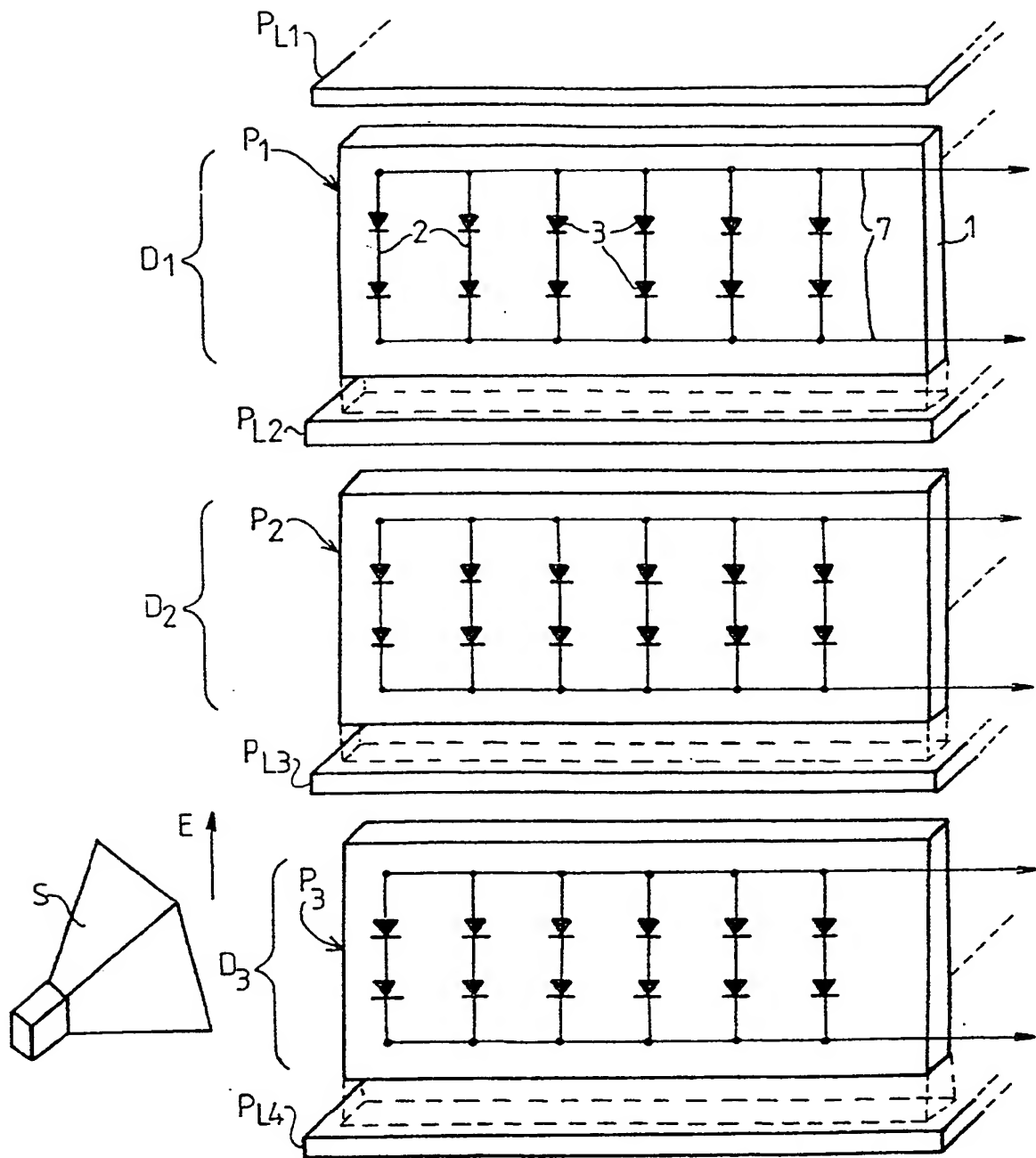


FIG.1a

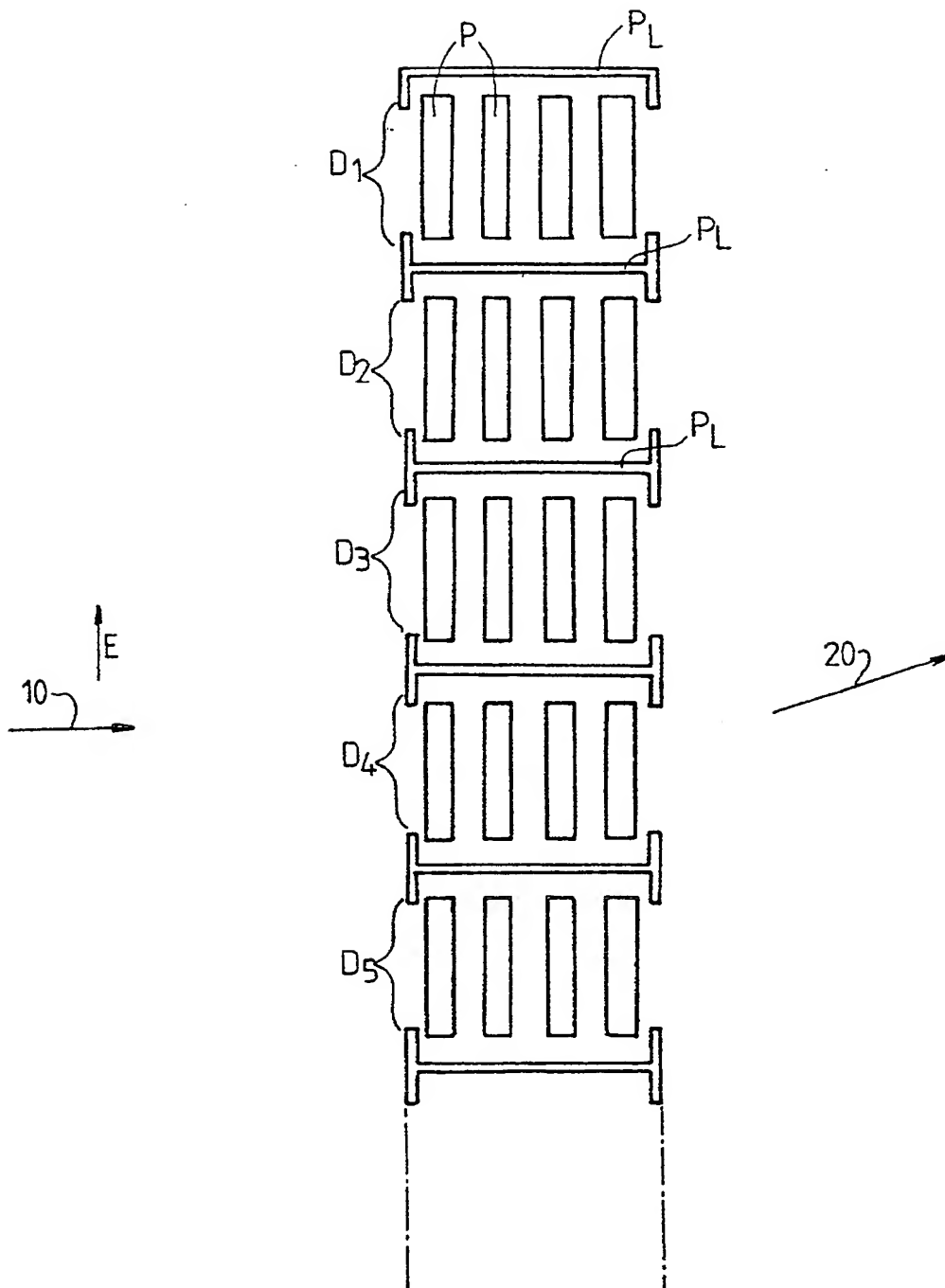


FIG.1b



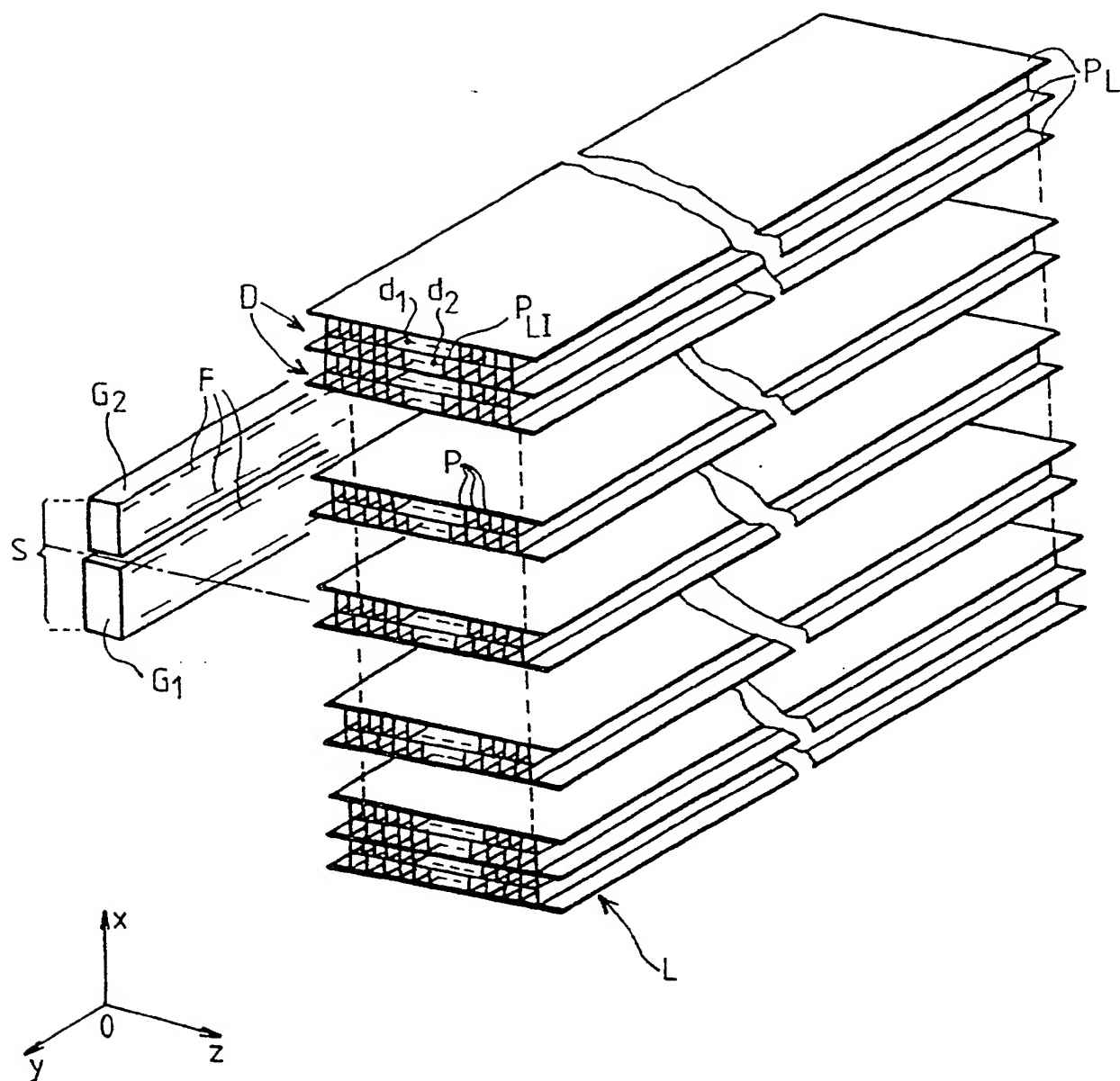
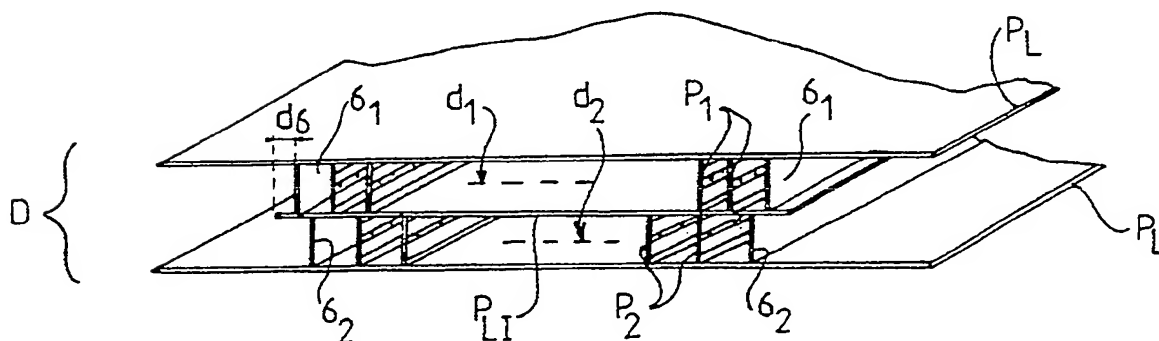
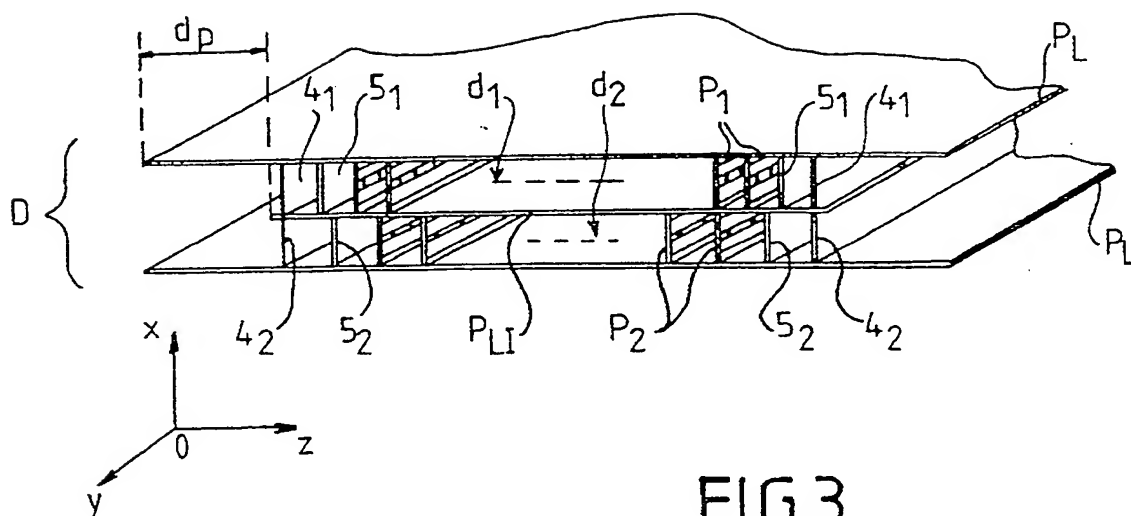


FIG. 2



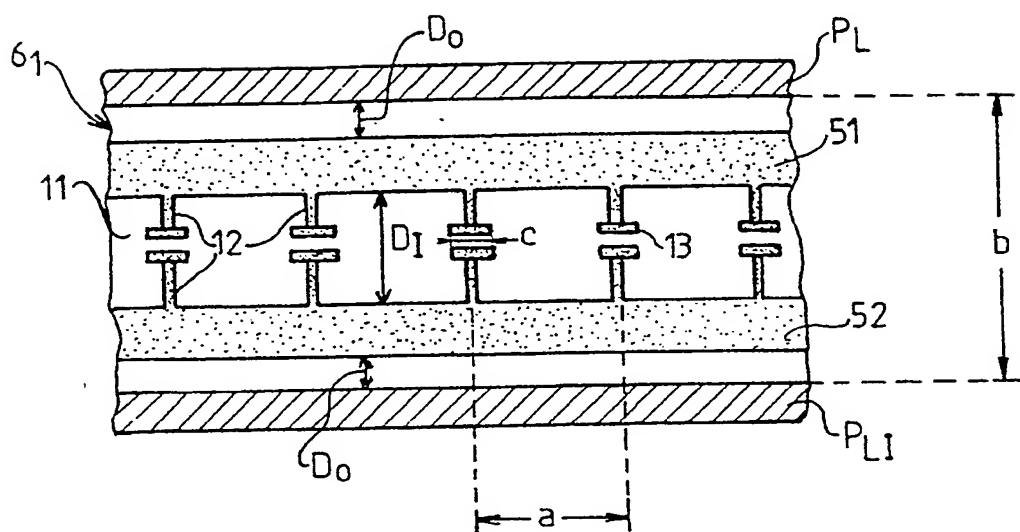


FIG.5a

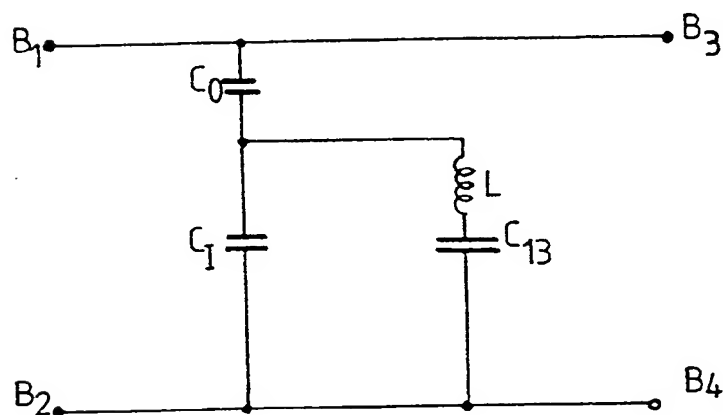


FIG.5b

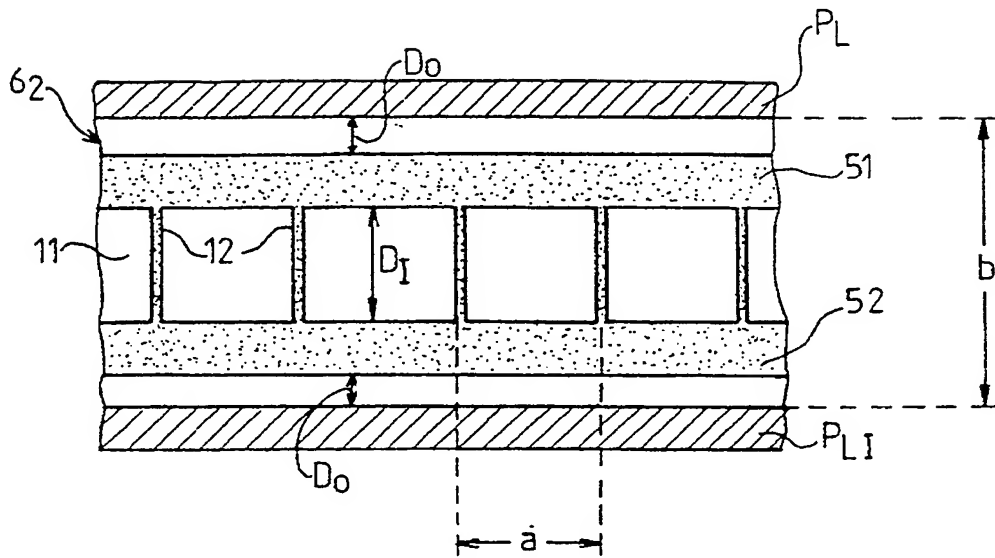


FIG. 6a

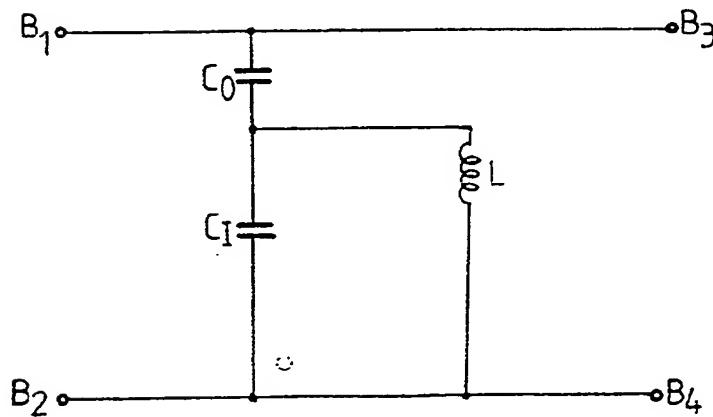


FIG. 6b

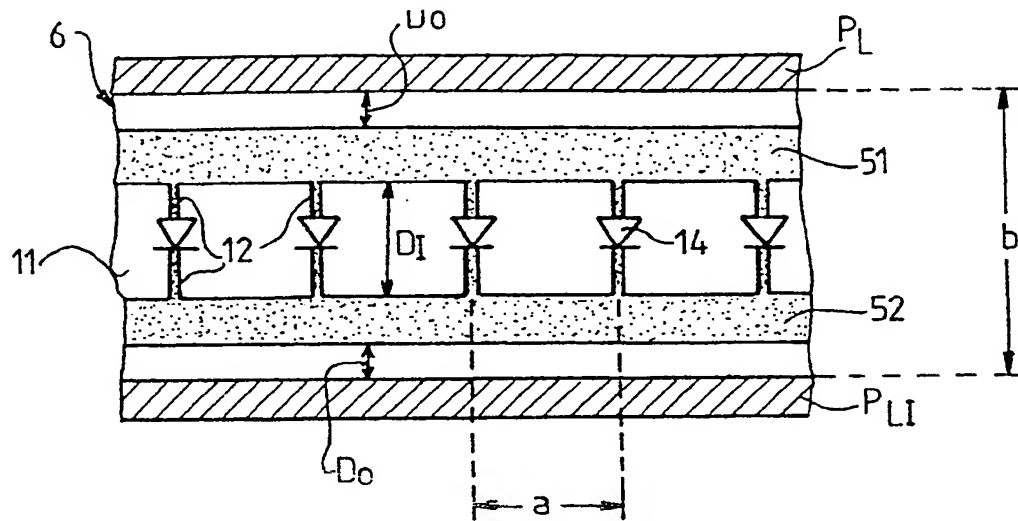


FIG. 7a

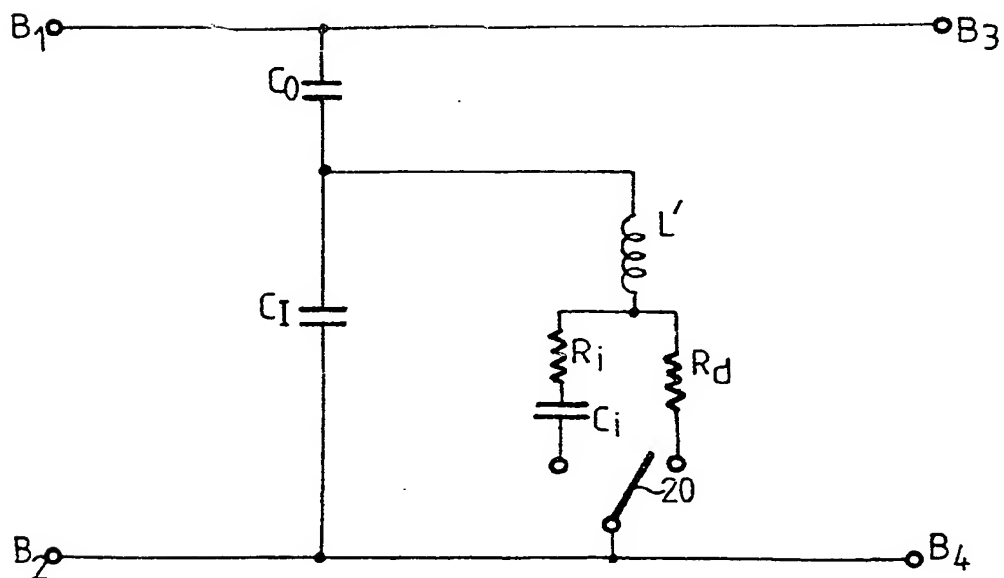


FIG. 7b

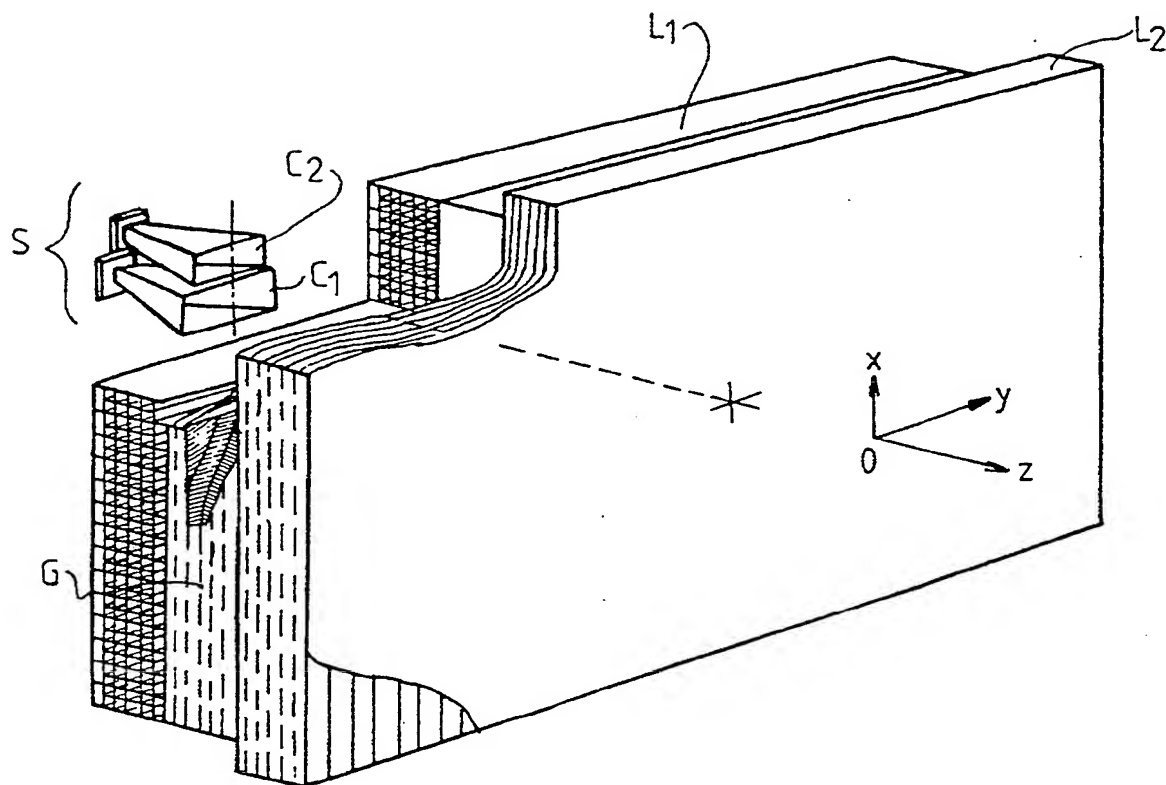


FIG. 8

ORIGINAL  
NO MARGINALIA